

Duplicate
Lane Medical Library 25 '32
Aus der prothetischen Abteilung (Prof. Dr. Hans Türkheim) des
zahnärztlichen Instituts der Hamburgischen Universität
(Direktor Prof. Dr. Guido Fischer).

Untersuchungen über die Elastizität von Kautschuk unter besonderer Berücksichtigung von Drahtgeflecht - Einlagen.

Inaugural - Dissertation

zur Erlangung der zahnärztlichen
Doktorwürde der medizinischen Fakultät der
Hamburgischen Universität.

vorgelegt von

Wilhelm Flügel.

November 1931.

Referent: Prof. Dr. Guido Fischer.

Ein bekannter Nachteil bei Kautschukprothesen war und ist die verhältnismäßig geringe Bruchfestigkeit. Um diesem Übelstand abzuhelpfen, kam man auf den Gedanken, in die Kautschukstücke Metalleinlagen hineinzuarbeiten. *Kantorowicz* schreibt darüber in seinem „Handwörterbuch der gesamten Zahnheilkunde“:

„Früher war es allgemein üblich, besonders bei Kautschukplatten für den Oberkiefer, ausgedehnte arabeskenartige Filigranarbeiten aus Gold, die sich über die ganze Gaumenfläche der Prothese erstreckten, in den Kautschuk zu versenken, deren Struktur nach dem Ausarbeiten und Polieren der Prothese an der Kautschukoberfläche sichtbar wurde. Man glaubte, durch diese Einlagen, die manchmal das Monogramm des Prothesenherstellers darstellten, die Elastizität des Kautschuks zu erhöhen und gleichzeitig einen besseren Eindruck auf den Prothesenträger zu machen. An Stelle dieser Kunstwerke wurden und werden heute noch feine Golddrahtnetze in den Kautschuk eingebettet.

Diese ausgedehnten Einlagen sind aber gar nicht notwendig, da die Elastizität des Kautschuks bei gutem Anliegen der Prothesen an die Schleimhaut vollkommen ausreicht. Will man sie doch verwenden, so muß man immer bedenken, daß die Homogenität des Kautschuks durch die Metalleinlage unterbrochen und infolgedessen die Elastizität des Kautschuks herabgesetzt wird. Der Kautschuk dient dann lediglich dazu, die Zwischenräume zwischen den einzelnen Einlageteilen auszufüllen. Sind die Metalleinlagen nicht ganz von Kautschuk bedeckt, was meistens der Fall ist, haben wir nur Nachteile. Der Kautschuk legt sich der glatten Metallfläche niemals dicht an, so daß in die feinen Spalten immer Speichel eindringen und die Veranlassung zu Zersetzungsvorgängen geben kann. Einzelne Teile dieses Drahtsystems brechen auch sehr leicht heraus, wodurch rauhe, scharfkantige Stellen entstehen, die den Patienten erheblich belästigen können.“

Vorstehende Ausführungen *Kantorowicz*’, insbesondere mit Rücksicht auf die Elastizität, nachzuprüfen, war Aufgabe meiner Untersuchungen.

Als Elastizität bezeichnen wir die Erscheinung, daß Stoffe nach Belastung und dadurch erfolgter Gestaltsveränderung das Bestreben zeigen, ihre ursprüngliche Gestalt wieder anzunehmen.

Eine genauere Definition der Elastizität gibt *Kohlrausch-Scholl*: „Erfährt ein fester Körper durch deformierende Kräfte eine Gestaltsänderung (Dehnung, Zusammendrücken, Biegung, Verdrillung), so heißen diese elastisch, wenn sie nach Aufhören der Kräfte wieder vollständig verschwindet.“

„Die durch deformierende Kräfte hervorgerufene Gestaltsänderung vollzieht sich nur zu einem Teil sofort, ein Rest, die ‚Nachwirkung‘, folgt langsamer, so daß unter Umständen erst nach Tagen oder Monaten die volle Deformation eingetreten ist. Besonders bei Kautschuk, Kokon und vielen Glasarten, sodann überhaupt in tiefer Temperatur, ist die Nachwirkung stark. Man pflegt bei den Messungen die Belastung nur ganz kurze Zeit wirken zu lassen, um auf diese Weise nur die sofort eintretende Deformation ohne Nachwirkung zu erhalten.“

„Steigert man die Deformation über einen gewissen Betrag hinaus, so nimmt nach Beseitigung der deformierenden Belastung der Körper, auch nach beliebig langer Zeit, nicht mehr die ursprüngliche Gestalt an, sondern bleibt dauernd deformiert.“

Es war mir von vornherein klar, daß ich mit den mir zur Verfügung stehenden Mitteln keine absoluten Werte erhalten würde, sondern nur Vergleichszahlen. Es genügt ja auch für die Praxis, wenn festgestellt werden kann, ob sich die Elastizität bzw. die Bruchfestigkeit eines Kautschukstückes mit Drahtgeflecht einlage im Verhältnis zu einem Kautschukstücke gleicher Sorte ohne Einlage verbessert oder verschlechtert.

Das Versuchsmaterial.

Für die Versuche wurde Kautschuk der Firma *Geo Poulson*, Hamburg, in den Sorten: Weiß, Rosa I, Rosa II, Amalgam, Orange, Hanfa, Para I, Para II, Goldduft und Kamerun benutzt. Um stets gleich große Versuchsstücke zu erhalten, wurde eine kleine Messing-Küvette angefertigt, deren lichte Weite 2 : 20 : 60 mm betrug (s. Abb.).

In jede Hälfte der Küvette wurde eine Lage Kautschuk gelegt, zwischen beide das Drahtgeflecht und dann in Wasser von 100° C erwärmt, nachdem die Küvette mit 4 kleinen Schrauben geschlossen worden war. Diese kleine Küvette wurde dann mit Gips in einer normal großen Küvette eingebettet und bei einer Temperatur von 165° C eine Stunde lang vulkanisiert. Nach dem Abkühlen wurde das Versuchsstück, welches also eine Größe von 2 : 20 : 60 mm hatte, manuell mit Hilfe von feinstem Sandpapier, das über eine vollkommen ebene Glasplatte gebreitet war, auf eine Stärke von 1,75 mm gebracht. Die Größe von 20 : 60 mm blieb dieselbe. Mit den so vorbereiteten Kautschukstücken wurden die Versuche vorgenommen.

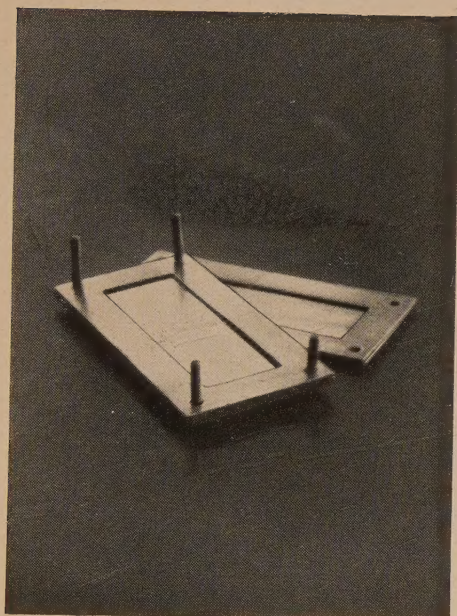


Abb. 1

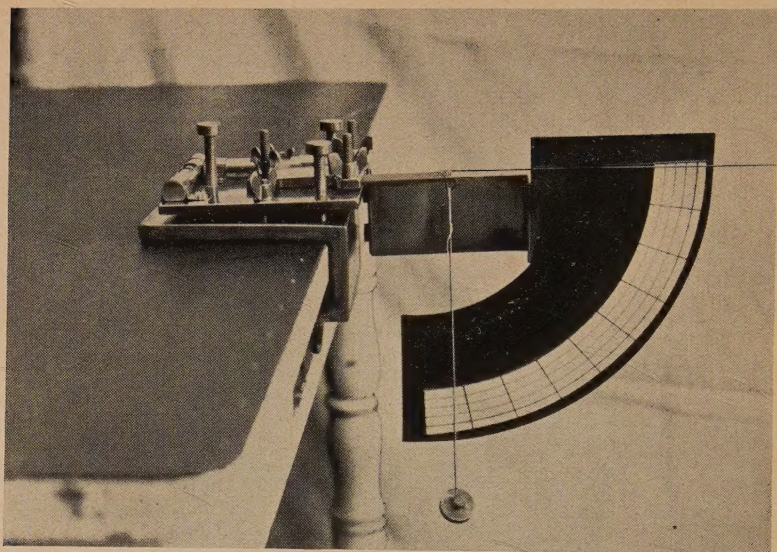


Abb. 2

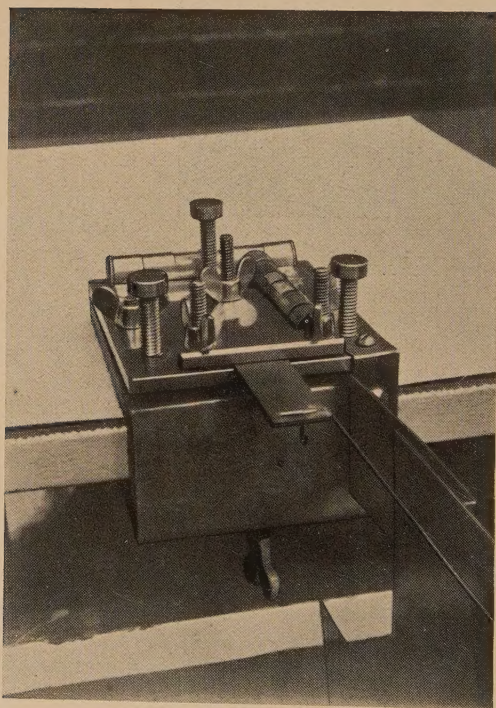


Abb. 3

Als Drahtgeflecht-Einlagen wurden benutzt:

Kupfer (Drahtstärke 0,10 mm, Maschenweite 0,24 mm),

Bronze (Drahtstärke 0,15 mm, Maschenweite 0,34 mm),

Wipla Stahl V 2 A fein (Drahtstärke 0,15 mm, Maschenweite 0,50 mm),

Wipla Stahl V 2 A grob (Drahtstärke 0,25 mm, Maschenweite 1,0 mm).

Die Versuchsanordnung.

Für die Messungen benutzte ich einen von mir entworfenen und angefertigten Apparat (f. Abb.). Dieser Apparat besteht aus einer Grundplatte, die durch drei Stellschrauben horizontal einstellbar und durch zwei weitere Schrauben feststellbar auf einem Winkel montiert ist. Den Winkel kann man durch eine Flügelschraube an einer Tischkante befestigen. Auf der Grundplatte befinden sich im rechten Winkel angeordnet zwei Wasserwaagen, die das horizontale Einstellen der Apparatur ermöglichen. Das Kautschukversuchsstück wird nun auf der Grundplatte durch eine weitere kleine Platte mit drei Schrauben unverrückbar festgehalten. Weiter ist an der Grundplatte eine Skala befestigt, die immer in der gleichen Höhe von der Grundplattenoberfläche ihren Nullpunkt hat. 50 mm von der vorderen Kante der Grundplatte entfernt wurde das Kautschukstück durchbohrt und ein kleiner Haken hindurchgesteckt, an dem die Gewichte angehängt werden konnten. Als Skalenzeiger wurde ein dünner, vollkommen gerader Draht am vorderen Ende des Kautschukstückes mit Klebewachs befestigt.

Der Versuch im einzelnen wurde so ausgeführt, daß das Kautschukstück fortlaufend von 50 zu 50 g mit Gewichten belastet wurde. Nach jedesmaligem Belasten und Ablefen der Skala wurde das Gewicht abgenommen und das Zurückschnellen des Zeigers beobachtet. Je nach der mehr oder minder großen Elastizität des Stückes ging der Zeiger in die Nähe des Nullpunktes zurück. Es wurde dann wieder der Zeigerstand abgelesen. Diese Gradzahlen wurden als „Abweichung vom Nullpunkt“ bezeichnet. Die Zeit zwischen den einzelnen Belastungen betrug 60 Sek. Es ergab sich, daß eine Belastung von 3000 g in jedem Falle ausreichte, um entweder einen Bruch oder eine Verbiegung des Stückes zu erreichen. Die Versuche wurden bei Zimmertemperatur und in den späten Abendstunden vorgenommen, da am Tage die Erschütterung durch den Großstadtverkehr so groß war, daß der Zeiger der Skala um mehrere Grade vibrierte.

Ergebnisse der Messungen.

Voraus schicken möchte ich, daß Drahtgeflecht-Einlagen in den ersten drei Kautschukforten, Rosa I, Rosa II und Weiß, in praxi nicht in Frage kommen, da die Einlagen selbstverständlich nur in dem Kautschuk zu befestigen sind, der als Basisplatte dient.

Rosa I.

- a) Ohne Einlage: langsames Abbiegen bei steigender Belastung bis 1000 g, dann bei 1500 g Bruch des Kautschukstückes.
- b) Kupfer-Einlage: schnelleres Abbiegen und stärkere Abweichung vom Nullpunkt als bei a. Bruch schon bei 900 g Belastung. Die Elastizität ist herabgesetzt.
- c) Bronze-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt bei gleicher Belastung größer als bei a, aber kleiner als bei b. Die Elastizität ist auch hier herabgesetzt. Bruch bei 1050 g Belastung.
- d) V 2 A fein-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt wie bei c, die Elastizität ist also herabgesetzt. Bruchfestigkeit um ein geringes erhöht, da erst bei einer Belastung von 1100 g Bruch eintritt.
- e) V 2 A grob-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt wie bei c, die Elastizität also ebenfalls verschlechtert. Bruch schon bei 600 g Belastung, also schon eher als bei b.

Rosa II.

- a) Ohne Einlage: etwas schnellere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als bei Rosa I (a). Bruch bei 1250 g Belastung.
- b) Kupfer-Einlage: doppelt so schnelle Abbiegung und stärkere Abweichung vom Nullpunkt als bei a. Bruch schon bei 550 g Belastung. Die Elastizität war herabgesetzt.
- c) Bronze-Einlage: langsamere Abbiegung und geringere Abweichung vom Nullpunkt als bei a und Bruch bei 1450 g Belastung, also Erhöhung der Elastizität und Bruchfestigkeit.
- d) V 2 A fein-Einlage: stärkere Abbiegung als bei a, Abweichung vom Nullpunkt anfänglich schwächer, später aber wieder stärker. Bruch bei 900 g Belastung. Also hier Verringerung der Elastizität und Bruchfestigkeit.
- e) V 2 A grob-Einlage: schwächere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als bei a, also Erhöhung der Elastizität. Die Bruchfestigkeit ist allerdings herabgesetzt, da schon eine Belastung von 950 g zum Bruch führt.

Weiß.

- a) Ohne Einlage: stetige Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt bis zum Bruch bei 900 g Belastung.
- b) Kupfer-Einlage: stärkere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als oben, also Verringerung der Elastizität. Bruch schon bei 750 g Belastung.
- c) Bronze-Einlage: etwas schwächere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als bei a. Elastizität also etwas verstärkt. Bruch bei 50 g stärkerer Belastung.
- d) V 2 A fein-Einlage: die Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt ist anfangs schwächer, später stärker als bei a, die Elastizität also etwas herabgesetzt; die Bruchfestigkeit, da das Stück erst bei 1200 g Belastung bricht, erhöht.
- e) V 2 A grob-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt wie bei a. Elastizität herabgesetzt, Bruch bei 1300 g Belastung, also ebenfalls erhöhte Bruchfestigkeit.

Amalgam.

- a) Ohne Einlage: gleichmäßige Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt. Bruch bei 1500 g Belastung.
- b) Kupfer-Einlage: etwas stärkere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als bei a. Verringerung der Elastizität. Bruch allerdings erst bei 1700 g Belastung.
- c) Bronze-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt wie bei b, Elastizität also auch hier verringert, aber erhöhte Bruchfestigkeit, da der Bruch erst bei 1900 g Belastung eintritt.
- d) V 2 A fein-Einlage: anfänglich schwächere, später etwas stärkere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als bei a; Elastizität verringert. Bruch schon bei 1400 g Belastung.
- e) V 2 A grob-Einlage: etwas schwächere Abbiegung, aber stärkere Abweichung vom Nullpunkt als bei a; Elastizität auch hier verringert. Bruch bei 1500 g Belastung, wie bei a.

Orange.

- a) Ohne Einlage: stetiges Anwachsen der Abbiegung bis zu einer Belastung von 2350 g. An diesem Punkte tritt Verbiegung ein.
- b) Kupfer-Einlage: anfänglich schwächere, später stärkere Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt als bei a. Bruch bei 2250 g Belastung. Elastizität und Bruchfestigkeit sind also herabgesetzt.

- c) **Bronze-Einlage:** die Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind am Anfang schwächer, am Ende etwas stärker als bei a; Elastizität also herabgesetzt. Verbiegung tritt etwas eher ein, bei 2300 g Belastung.
- d) **V₂ A fein-Einlage:** Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind schwächer als bei a, die Elastizität ist also erhöht. Verbiegung tritt erst bei 2850 g Belastung ein.
- e) **V₂ A grob-Einlage:** Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind anfänglich schwächer, später etwas stärker als bei a. Elastizität also herabgesetzt. Bei 2250 g Belastung tritt Verbiegung und bei 2450 g Belastung Bruch ein.

Hansa.

- a) **Ohne Einlage:** gleichmäßige Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt bis zu einer Belastung von 2350 g, bei der Verbiegung auftritt.
- b) **Kupfer-Einlage:** stärkere Abbiegung und Abweichung als bei a, Verbiegung bei 2350 g Belastung und Bruch bei 2750 g Belastung. Die Elastizität und Bruchfestigkeit sind also herabgesetzt.
- c) **Bronze-Einlage:** Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt schwächer als bei a. Verbiegung bei einer Belastung von 2250 g. Die Elastizität also ist verbessert, die Verbiegung tritt allerdings eher ein.
- d) **V₂ A fein-Einlage:** Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind anfänglich schwächer, später etwas stärker als bei a. Die Elastizität ist also etwas herabgesetzt. Verbiegung tritt etwas später als bei a, bei 2400 g Belastung ein.
- e) **V₂ A grob-Einlage:** die Abbiegung ist anfangs etwas schwächer, später, wie die Abweichung vom Nullpunkt, stärker. Außerdem tritt schon bei 2200 g Belastung Verbiegung ein und bei 2650 g Belastung Bruch des Versuchstückes. Auch hier ist die Elastizität also herabgesetzt.

Para I.

- a) **Ohne Einlage:** stetiges Anwachsen der Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt bis zu einer Belastung von 2200 g, bei der Verbiegung auftritt.
- b) **Kupfer-Einlage:** die Abbiegung ist hier etwas schwächer, die Abweichung vom Nullpunkt aber stärker, die Elastizität also herabgesetzt. Bei einer Belastung von 2000 g tritt Bruch des Stückes ein.
- c) **Bronze-Einlage:** die Abbiegung ist schwächer als bei a, die Abweichung vom Nullpunkt jedoch stärker. Die Elastizität ist also hier herabgesetzt. Verbiegung tritt allerdings erst bei 2400 g Belastung ein.

- d) V₂ A fein-Einlage: auch hier ist die Abbiegung schwächer und die Abweichung vom Nullpunkt stärker als bei a. Die Elastizität also ebenfalls herabgesetzt. Verbiegung tritt etwas später, bei 2300 g Belastung ein.
- e) V₂ A grob-Einlage: auch hier Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt wie bei c. Elastizität also ebenfalls herabgesetzt. Bei einer Belastung von 1800 g tritt sogar Bruch ein.

Para II.

- a) Ohne Einlage: ganz gleichmäßiges Ansteigen der Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt bis zu einer Belastung von 2750 g; hier Verbiegung.
- b) Kupfer-Einlage: Abbiegung anfänglich schwächer, später stärker als bei a; Abweichung vom Nullpunkt immer stärker. Die Elastizität des Stückes ist also herabgesetzt. Bei einer Belastung von 2350 g Verbiegung, und Bruch bei 2600 g Belastung.
- c) Bronze-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind stärker als bei a. Auch hier ist die Elastizität herabgesetzt. Verbiegung tritt eher als bei a, bei einer Belastung von 2450 g ein.
- d) V₂ A fein-Einlage: hier ist die Abbiegung schwächer als bei a, die Abweichung vom Nullpunkt anfangs stärker, später aber ebenfalls schwächer als bei a. Die Elastizität ist also verbessert. Wann Verbiegung eintritt, ist nicht ganz sicher, entweder bei einer Belastung von 2750 g oder 2850 g.
- e) V₂ A grob-Einlage: die Abbiegung ist immer schwächer, die Abweichung vom Nullpunkt dagegen stärker als bei a. Hier ist die Elastizität also wieder herabgesetzt. Bei einer Belastung von 2400 g tritt Verbiegung und bei einer Belastung von 3000 g Bruch ein.

Golddust.

- a) Ohne Einlage: ganz gleichmäßiges Ansteigen der Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt bis zu einer Verbiegungsbelastung von 2600 g.
- b) Kupfer-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind beide etwas stärker als bei a. Die Elastizität ist hier herabgesetzt. Bei einer Belastung von 2300 g tritt Verbiegung und dann Bruch bei 2500 g Belastung ein.
- c) Bronze-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt wie bei b. Elastizität also auch hier herabgesetzt. Bei 2450 g Belastung tritt Verbiegung auf und bei 2900 g Bruch des Versuchsstückes.

- d) V₂ A fein-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind beide stärker als bei a. Die Elastizität ist also verschlechtert. Verbiegung tritt bis zu einer Belastung von 3000 g noch nicht auf.
- e) V₂ A grob-Einlage: Abbiegung nur ganz im Anfang etwas schwächer, sonst stärker und ebenfalls die Abweichung vom Nullpunkt bedeutend stärker. Auch hier eine Herabsetzung der Elastizität. Bei einer Belastung von 2050—2100 g tritt Verbiegung ein und bei einer Belastung von 2800 g Bruch.

Kamerun.

- a) Ohne Einlage: regelmäßige Zunahme von Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt. Verbiegung bei 2950 g Belastung.
- b) Kupfer-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt etwas schwächer, aber nur ganz im Anfang, sonst stärker als bei a. Die Elastizität ist also herabgesetzt. Bei 2750 g Belastung tritt Verbiegung ein und kurz darauf, bei 2850 g Belastung, Bruch des Stückes.
- c) Bronze-Einlage: Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt sind anfangs schwächer, später etwas stärker als bei a. Hier ist es fraglich, ob die Elastizität verbessert oder verschlechtert wurde. Bei einer Belastung von 2550 g tritt dann Verbiegung ein.
- d) V₂ A fein-Einlage: die Abbiegung ist anfänglich etwas schwächer, später etwas stärker als bei a. Bei der Abweichung vom Nullpunkt ist das Verhältnis umgekehrt. Über die Elastizität die gleiche Entscheidung wie bei c. Bei 2650 g Belastung tritt hier Verbiegung ein.
- e) V₂ A grob-Einlage: hier ist wieder Abbiegung und Abweichung vom Nullpunkt stärker als bei a. Bei einer Belastung von 2050 g tritt sogar Bruch des Stückes ein.

Bruchfestigkeit oder Verbiegung	ohne Einlage	Kupfer- Einlage	Bronze- Einlage	V 2 A fein- Einlage	V 2 A grob- Einlage
Rofa I	o	—	o	+	—
Rofa II	o	—	+	—	—
Weiß	o	—	+	+	+
Amalgam	o	+	+	—	o
Orange	o	—	—	+	—
Hanfa	o	—	—	+	—
Para I	o	—	+	+	—
Para II	o	—	—	+	—
Goldduft	o	—	—	+	—
Kamerun	o	—	—	—	—

Elastizität	ohne Einlage	Kupfer- Einlage	Bronze- Einlage	V 2 A fein- Einlage	V 2 A grob- Einlage
Rofa I	o	—	—	—	—
Rofa II	o	—	+	—	+
Weiß	o	—	+	—	—
Amalgam	o	—	—	—	—
Orange	o	—	—	+	—
Hanfa	o	—	+	—	—
Para I	o	—	—	—	—
Para II	o	—	—	+	—
Goldduft	o	—	—	—	—
Kamerun	o	—	o	o	—

Die vorstehenden beiden Tabellen geben eine Zusammenstellung der Messungsergebnisse aus 50 Versuchsreihen mit insgesamt 2126 Messungen.

Vergleicht man den Einfluß der Kupfer-Einlage auf sämtliche Kautschukforten in bezug auf Bruchfestigkeit und Elastizität, so fällt auf, daß fast ausnahmslos eine Verschlechterung die Folge war. Die Ursache hierfür ist nicht schwer zu finden. Bei Untersuchung der Bruchflächen an den einzelnen Stücken sieht man, daß sich die Kupfer-Einlage nach dem Vulkanisationsprozeß vollkommen verändert hat. Sie hat keinen metallartigen Charakter mehr und ist bröckelig geworden, so daß man sie in kleinen Stückchen aus dem Kautschuk herausziehen kann. Wahrscheinlich ist das Kupfer mit dem bei der Vulkanisation freiwerdenden Schwefel eine chemische Verbindung eingegangen. Eine chemische Analyse wurde nicht vorgenommen. Es ist klar, daß die Elastizität und Bruchfestigkeit der Stücke mit Kupfer-Einlage herabgesetzt werden muß, da in dem Versuchsstück gewissermaßen ein Hohlraum entsteht, der mit kleinen Kupfer-sulfidbrocken ausgefüllt ist. Kupfer-Einlagen sind also auf jeden Fall abzulehnen.

Anders verhält sich die Bronze-Einlage. Diese Einlage übersteht die Vulkanisation bedeutend besser. Hier ist wohl die allernächste Umgebung des Drahtgeflechtes etwas dunkler gefärbt, das Maschensystem der Einlage aber vollkommen erhalten. Das bessere Überstehen der Vulkanisation zeigt sich auch in den Messungsergebnissen. Die Bruchfestigkeit konnte in ca. 50% der Fälle erhöht werden, die Elastizität dagegen war in der Mehrzahl der Fälle herabgesetzt.

Ein noch besseres Ergebnis zeigten die V 2 A fein - Einlagen. Bei den Belastungen, die zum Bruch der Versuchsstücke führten, fiel es auf, daß in den allermeisten Fällen die Kupfer- und Bronze-Einlagen mit dem Kautschuk zusammen durchbrachen und an den Bruchstellen der Kautschuk abblätterte. Bei der V 2 A fein - Einlage (daselbe gilt in diesem Falle auch für V 2 A grob) brach die Einlage niemals, und ein Abblättern des Kautschuks trat auch nicht ein. Letzteres hat wohl seine Ursache darin, daß die beiden Stahl-Einlagen eine größere Maschenweite haben als das Kupfer- und Bronzegeflecht, der Kautschuk also besser in und durch die einzelnen Maschen eindringen konnte. Weiter blieben die Stahlgeflechte auch nach dem Vulkanisieren vollkommen blank, wurden also nicht irgendwie angegriffen. Die Elastizität der Kautschukstücke mit V 2 A - Einlagen allerdings ist größtenteils herabgesetzt, die Bruchfestigkeit dagegen fast immer erhöht.

Und nun die V 2 A grob - Einlage. Hier findet man wieder mit wenigen Ausnahmen eine Verschlechterung sowohl der Elastizität als auch der Bruchfestigkeit. Diese Erscheinung ist wohl darauf zurückzuführen, daß das grobe Geflecht für die Stärke meiner Versuchsstücke (1,75 mm) zu „grob“ ist, also nicht mehr genügend Kautschuk zu beiden Seiten der Einlage vorhanden ist. Ob diese Vermutung stimmt, muß ich einer weiteren Untersuchung überlassen.

Die am Anfang meiner Arbeit zitierten Ausführungen *Kantorowicz*' werden also, was die Elastizität des Kautschuks mit Drahtgeflecht-Einlagen betrifft, bestätigt. *Kantorowicz* schreibt aber weiter, es sei meistens der Fall, daß die Einlagen nicht ganz von Kautschuk bedeckt sind. Es ist aber doch selbstverständlich, exakte Verarbeitung vorausgesetzt, daß die Einlagen von allen Seiten, also auch an den Rändern von Kautschuk umgeben sein müssen. Damit ist aber auch ein „Eindringen von Speichel“ oder ein „Herausbrechen einzelner Teile“ unmöglich gemacht.

Nicht entscheiden will ich die auftretende Frage, ob es nun vorteilhafter ist, die Bruchfestigkeit einer Kautschukprothese auf Kosten ihrer Elastizität zu erhöhen, oder umgekehrt.

In der Literatur fand ich außer den schon mehrfach erwähnten Angaben *Kantorowicz*' keine auf meine Untersuchungen direkt bezügliche Arbeit.

Auf Veranlassung *Wustrows* hat *Frör* Untersuchungen über die Beziehung zwischen Länge der Vulkanisationszeit und Bruchfestigkeit der in der Zahnheilkunde gebräuchlichen Kautschukforten angestellt.

Ähnliche Untersuchungen machte *Adolf Paetz*. Dieser machte Bestimmungen des spezifischen Gewichts von Zahnkautschuk und versuchte ebenfalls die Bruchfestigkeit in Beziehung zum Vulkanisationsprozeß zu bringen.

Zusammenfassung.

Untersucht wurden in 50 Versuchsreihen mit insgesamt 2126 Messungen die Veränderlichkeit der Elastizität und der Bruchfestigkeit von zehn verschiedenen Kautschukforten mit Drahtgeflecht-Einlagen. Als Einlagen wurden benutzt Kupfer-, Bronze-, Wipla Stahl fein- und Wipla Stahl grob-Geflechte. Es konnte festgestellt werden, daß die Elastizität eines Kautschukstückes durch ein eingelegtes Drahtgeflecht in der Mehrzahl der Fälle herabgesetzt wird. Die Bruchfestigkeit der gleichen Versuchsstücke konnte durch die Bronze- und V 2 A fein-Einlagen in den weitaus meisten Fällen erhöht werden. Die Kupfer-Einlage erleidet durch die Vulkanisation eine derartige Veränderung, daß die Bruchfestigkeit herabgesetzt wird. Eine gleiche Verminderung der Bruchfestigkeit war bei den V 2 A grob-Einlagen zu beobachten, die ihre Ursache wohl in der für meine Versuchsstücke zu großen Stärke des Drahtgeflechtes hatte.

Abschließend möchte ich nicht verfehlen, Herrn Professor Dr. *Türkheim* für die freundliche Anregung und Unterstützung bei der vorstehenden Arbeit, sowie auch der Firma *Geo Poulson*, Hamburg, die mir liebenswürdigerweise den Kautschuk für meine Untersuchungen zur Verfügung stellte, zu danken.

Literaturverzeichnis.

Prof. Dr. *Kantorowicz*, Handwörterbuch der gesamten Zahnheilkunde. II. Band.

Kohlrausch-Scholl, Kleiner Leitfaden der praktischen Physik. 4. Auflage. Leipzig und Berlin 1921.

Prof. Dr. *Wuflrow*, Handbuch der Zahnheilkunde. 3. Band.

Frör, Die Geschichte des Kautschuks. Dissertation Erlangen 1922.

Prof. Dr. *F. Schoenbeck*, Materialienkunde der zahnärztlichen Technik.

Adolf Paetz, Bestimmung des spezifischen Gewichtes von Zahnkautschuk und eine einfache Versuchsmethode zur Ermittlung der Bruchfestigkeit dieses Materials in Beziehung zum Vulkanisationsprozeß. Inaug.-Diff. Berlin 1921.

Lebenslauf.

Ich, *Wilhelm Henri Flügel*, geb. 27. Oktober 1907 zu Hamburg als Sohn des Friedhofsoberinspektors Carl Henri Flügel, besuchte von Ostern 1914 bis Ostern 1923 die Realschule in Eilbeck. Da ich die Absicht hatte, Schiffsingenieur zu werden, trat ich als Schlosser- und Maschinenbaulehrling auf der „Reihertieg Schiffswerfte und Maschinenfabrik“ ein. Nach Ablauf von zwei Jahren verließ ich die Werft, um mich zum Abitur vorzubereiten. Nach 1½-jähriger Vorbereitung im „Institut Dr. Goldmann“, Hamburg, bestand ich das Abiturium vor der Kommission an der Oberrealschule in Eimsbüttel. Inzwischen war mein Interesse an der Zahnheilkunde durch meinen Bruder, der sich als Zahnarzt niedergelassen hatte, geweckt, und ich widmete mich vom Wintersemester 1926/27 bis zum Ende des Wintersemesters 1929/30 in Hamburg und München dem Studium der Zahnheilkunde. Ich bestand im Juli 1930 das zahnärztliche Staatsexamen in Hamburg und bin bis zum heutigen Tage in verschiedenen Praxen Groß-Hamburgs als Assistent und Vertreter tätig gewesen.
